FUSE WITH FLUX

Publication number:

JP2001243864

Publication date:

2001-09-07

Inventor: Applicant: IGAWA NAOTAKA

Classification:

UCHIHASHI ESTEC CO LTD

- international:

H01H37/76; H01H37/00; (IPC1-7): H01H37/76

- European:

Application number: JP20000049920 20000225
Priority number(s): JP20000049920 20000225

Report a data error here

Abstract of .IP2001243864

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an alloy temperature fuse assuring good operating characteristics while satisfying its flux effect during operation, independently of the heating of a low-melting-point fusible alloy piece during normal operation even when using rosin as a main component of a flux. SOLUTION: The fuse uses a low-melting-point fusible alloy piece coated with a flux as a fuse element. Carboxylic acid having hydroxyl groups is mixed in the flux.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-243864 (P2001-243864A)

(43)公開日 平成13年9月7日(2001.9.7)

(51) Int.Cl.7

HO1H 37/76

識別記号

FI H01H 37/76 テーマコート*(参考) F 5G502

L

審査請求 有 請求項の数6 OL (全 5 頁)

(21)出願番号

特願2000-49920(P2000-49920)

(22)出願日 平成12年2月25日(2000.2.25)

(71)出頭人 000225337 内様エステック株式会社

大阪府大阪市中央区島之内1丁目11番28号

(72)発明者 井川 直孝 大阪市中央区島之内 1 丁目11番28号 内橋

エステック株式会社内

(74)代理人 100097308

弁理士 松月 美勝

Fターム(参考) 50502 AA02 BB10 BB20

(54) 【発明の名称】 フラックス付きヒューズ

(57)【要約】

【課題】合金型温度ヒューズにおいて、ロジンをフラックスの主政分として使用する場合でも、低酸点可溶合金 行の平常時加熱にもかかわらず、合金型温度ヒューズの 作の時にフラックス作用を選足と選ませて合金型温度ヒューズの良好な作動特性ラックス作用を選足と選ませて合金型温度ヒューズの良好な作動特性を保証する。

【解決手段】フラックスを塗布した低触点可溶合金片を ヒューズエレメントとするヒューズにおいて、水酸基を 有するカルボン酸をフラックスに配合した。

【特許請求の範囲】

【請求項1】フラックスを塗布した低融点可溶合金片を ヒューズエレメントとするヒューズにおいて、水酸基を 有するカルボン酸をフラックスに配合したことを特徴と するフラックス付きヒューズ.

1

【請求項2】水酸基を有するカルボン酸が、同一炭素原 子に水酸基とカルボキシル基を有する請求項1記載のフ ラックス付きヒューズ。

【請求項3】カルボン酸が、カルボキシル基中の炭素以 外の炭素数が3以下のカルボン酸である請求項1または 10 2記載のフラックス付きヒューズ。

【請求項4】カルボン酸がリンゴ酸である請求項1記載 のフラックス付きヒューズ。

【請求項5】低融点可溶合金片がZnまたは1nの少な くとも一方を含有する合金である請求項1乃至4何れか 記載のフラックス付きヒューズ。

【請求項6】通電発熱体を有し、該通電発熱体の通電発 熱によりヒューズエレメントが溶断される請求項1乃至 5 何れか記載のフラックス付きヒューズ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、合金型温度ヒュー ズ等のフラックス付きヒューズに関するものである。 [0002]

【従来の技術】合金型温度ヒューズは、リード線間に低 融点可溶合金片を接続し、低融点可溶合金片にフラック スを塗布し、このフラックス塗布低融点可溶合金片を絶 縁ケースで包囲し、このケースをエポキシ樹脂等の接着 剤で封止した構成である。この合金型温度ヒューズの作 動機構は、機器の異常に起因する発熱で低融点可溶合金 30 片が溶融され、この溶融金属が既に溶融されたフラック スの活性作用を受けつつリード線との濡れによる界面張 力で球状化分断され、この分析距離が所定のアーク遮断 距離に達したときにアークが遮断されて機器への通電遮 断が完結されることにある。

【0003】上記フラックスには、低融点可溶合金片の 酸化膜の除去、溶融合金の酸化防止、溶融合金の濡れ促 進等が期待される。従来、低融点可溶合金片のフラック スには、ロジンを主成分とし、必要に応じ、有機塩化物 や有機臭化物等の活性剤を添加したものが使用されてい 40 る。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、温度ヒュー ズにおいては、平常時でも、負荷電流に基づく低融点可 溶合金片の自己発熱や機器の負荷電流に基づく発熱のた めに、低融点可溶合金片の加熱が不可避である。従っ て、温度ヒューズの作動温度をT°Cとすると、最高温度 (T-20) ℃で長時間加熱されても、正常に動作させ 得ることが要求されている。例えば、温度ヒューズの作 動温度を126±3℃とすると、最高温度106℃で長 50 濡れ促進作用等を阻害するフラックス作用阻害件であ

時間加熱されても、正常に動作させ得ることが要求され ている。

【0005】しかしながら、フラックスにロジンを用い た従来の合金型温度ヒューズでは、常時の低融点可溶合 金片温度をこのような高い温度にすると、ロジンと低融 点可溶合金片との反応による金属石けんの生成が避けら れない。かかるもとでは、ロジンのフラックス作用の減 退が避けられず、低融点可溶合金片が溶融したときに、 ロジンのフラックスとしての上記した作用、すなわち溶 融合金の酸化防止、溶融合金の濡れ性促進等の作用が満 足に行われずに合金型温度ヒューズの作動性低下が懸念 される。

【0006】そこで、本出頭人においては、かかる不都 合を排除するために、活性化温度がロジンよりも高い有 機酸、例えばアジピン酸をバラフィンに添加した組成物 をロジンに代えて使用することを提案した(特開平11 -40024号公報)。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、この合 20 金型温度ヒューズでは、フラックスとして伝統的に使用 されてきたロジンを使用できなくなるので、フラックス 調製上の割約が厳しい。

[0008]本発明の目的は、合金型温度ヒューズにお いて、ロジンをフラックスの主成分として使用する場合 でも、低融点可溶合金片の平常時加熱にもかかわらず、 合金型温度ヒューズの作動時にフラックス作用を満足に 営ませて合金型温度ヒューズの良好な作動特性を保証す るととにある。

[00009] 【課題を解決するための手段】本発明に係るフラックス 付き温度ヒューズとしての合金型温度ヒューズは、フラ ックスを塗布した低融点可溶合金片をヒューズエレメン トとするヒューズにおいて、水酸基を有するカルボン酸 をフラックスに配合したことを特徴とする構成であり、 水酸基を有するカルボン酸には、同一炭素原子に水酸基 とカルボキシル基を有するカルボン酸を使用することが 好ましく、特に、カルボキシル基中の炭素以外の炭素数 が3以下のカルボン酸、例えばリンゴ酸を使用すること が好ましい。本発明に係るフラックス付き温度ヒューズ には、通電発熱体を有し、該通電発熱体の通電発熱によ りヒューズエレメントが溶断される、発熱体付きヒュー ズも含まれる。

【0010】 [作用] 合金型温度ヒューズにおいて、ロ ジン系フラックスと低融点可溶合金片成分との反応によ り金属石けんが生成される過程は、温度ヒューズ作動前 の平常時加熱によってロジンのカルボキシル基と低融点 可溶合金片の反応性金属元素、特にInやZnとが反応 することにある。而るに、この金属石けんがフラックス の作用、すなわち溶融合金の酸化防止作用や溶融合金の

り、合金型温度ヒューズの作動性が損じられる。而る に、本発明に係る合金型温度ヒューズにおいては、水酸 基を有するカルボン酸が上記金属に、ロジンよりも優先 的に作用してフラックス順応性金属石けんを生成し、金 属石けんの生成にもかかわらず、ロジンのフラックス作 用が満足に営まれる結果、平常時の加熱にもかかわら ず、温度ヒューズの作動性が良好に保証される。上記水 酸基を有するカルボン酸が、ロジンよりも優先的に低酸 点可溶合金片表面の反応性金属と反応する理由は、水酸 基を有するカルボン酸のカルボキシル基と低融点可溶合 10 物はもちろんのこと、任意の比率で混合することもでき 金片表面の反応性金属とが結合すると、ロジン中のカル ボン酸のカルボキシル基がその結合箇所に接近すること が前記水酸基で静電的に反発されて阻止され、逆に、ロ ジン中のカルボン酸のカルボキシル基が先に低融点可溶 合金片表面の反応性金属に結合しても、その結合簡所に 水酸基が存在しないために、水酸基を有するカルボン酸 の当該結合箇所へ接近が阻止されない結果であると推定 され、水酸基を有するカルボン酸のその水酸基の位置が 前記結合箇所に近いほどその阻止効果が大きいと推定さ れる。従って、水酸基を有するカルボン酸は、同一炭素 20 を排除するためにパラフィン等のワックスを配合した 原子に水酸基とカルボキシル基を有するカルボン酸であ ることが望ましい。更に、水酸基を有するカルボン酸と 金属との反応により生成された金属石けんが、その分子 量が低いほど、合金片表面にこれらの分子が密に集合す ることができるから、上記水酸基を有するカルボン酸は カルボキシル基中の炭素以外の炭素数が3以下のカルボ ン酸であること、例えばリンゴ酸であることが望まし 43.

[0011]

実施の形態について説明する。図1は本発明に係る合金 型温度ヒューズの一例を示している。図1において、 1, 1は一対のリード線 (通常、銅線である) であり、 裸線、被覆線の何れも使用できる。2はリード線1、1 間に接続した低酸点可溶合金片である。3は低酸点可溶 合金片2上に塗布したフラックスであり、水酸基を有す るカルボン酸を配合してある。4はフラックス塗布低酸 点可溶合金片上に挿通した耐熱性・良熱伝漢性の絶縁 筒、例えば、セラミックス筒、ソーダ石灰ガラス等のガ ラス筒、5は絶縁筒4の各端と各リード線1との間を封 40 止した常温硬化の接着剤であり、例えば、エポキシ樹脂 を使用できる。

【0012】上記フラックス中の水酸基を有するカルボ ン酸としては、リンゴ酸、グリコール酸、酒石酸、乳 酸、ヒドロキシ酪酸、ベンジル酸、サリチル酸、ヒドロ キシ安息香酸、ヒドロキシニコチン酸、ヒドロキシフタ ル酸、ヒドロキシケイ皮酸、ヒドロキシパルミチン酸、 ヒドロキシステアリン酸、ヒドロキシドデカン酸等を挙 げることができ、就中、同一炭素原子に水酸基とカルボ キシル基中の炭素以外の炭素数が3以下のカルボン酸、 すなわち、リンゴ酸、グリコール酸、酒石酸、乳酸、ヒ ドロキシ酪酸を使用することが好ましく、特にこれらの なかでも、リンゴ酸を使用することが好ましい。本発明 において、上記カルボン酸は一種または二種以上の混合 物で使用することもできる。前記同一炭素原子に水酸基 とカルボキシル基を有するカルボン酸の炭素原子が不斉 炭素原子であるときのカルボン酸の光学異件体の構造 は、特に限定されたものではなく、これらのラセミ混合 る。

【0013】 上記フラックスには、ロジンを主成分とす るものを使用できる。とのロジンには、天然ロジン、重 合ロジン、水添ロジン、マレイン変性ロジン、ホルミル 化ロジン、フェノール変性ロジン、グリコール酸変性ロ ジン、不均化ロジン等を挙げることができる。また、フ ラックスの活性力を高めるために、活性剤、例えば、ア ミン類のハロゲン化水素酸塩や有機酸や有機ハロゲン化 合物を配合することもできる。更に、途布時のべたつき り、また、軟化点を調整するためにアセトアミド等の軟 化点降下剤を配合することもできる。

【0014】フラックス中の上記水酸基を有するカルボ ン酸は、前記した通り、合金型温度ヒューズの平常時加 熱時に低融点可溶合金片表面の反応性金属と反応してフ ラックス順応性金属石けんを優先的に生成し、ロジン中 カルボン酸によるフラックス阻害性金属石けんの生成を 阻害すると推定され、その配合量は、低融点可溶合金片 の反応性金属、特にInやZnの含有量により設定され 【発明の実施の形態】以下、図面を参照しつつ本発明の 30 るが、通常0.1~10重量%とされる。また、ロジン の配合量は通常50~90重量%、ワックスの配合量は 通常5~20重量%、軟化点降下剤の配合量は通常5~ 20重量%、活性剤の配合量は通常0.1~10重量% とされる。

> 【0015】上記フラックスには、ロジンの活件主成分 であるアピエチン酸を配合した樹脂等、非ロジン系の使 用も可能である。

【0016】本発明は、平常時でのヒューズエレメント の加熱温度が相当に高温になることが予定されている合 金型温度ヒューズに好適に適用されるが、特に、低融点 可溶合金に【nやZnが含有されている合金型温度ヒュ ズに好適に適用できる。その低融点可溶合金として は、In61. 3重量%, Bi31, 6重量%, Pb 3. 7重量%、Ag 3. 4重量%の融点72°Cの合金、 Sn46重量%, In50重量%, Bi4重量%の融点 110°Cの合金、Sn43重量%、In46、5重量 %, Pb10. 5重量%の融点126℃の合金、Sn4 8重量%、In 34重量%、Pb 18重量%の融点13 0°Cの合金、Sn46.5重量%、Pb30重量%、C キシル基をカルボン酸、特にこれらのなかでも、カルボ 50 d17重量%,In6.5重量%の融点135℃の合

金、Sn52重量%, Pb27重量%, In21重量% の融点147°Cの合金、Sn47、5重量%、Pb4 0.5重量%, Bil2.0重量%の融点164°Cの合 金等を挙げることができる。

【0017】本発明に係る合金型温度ヒューズは、上記 の筒型ケースタイプ以外に、ケース型ラジアルタイプ、 基板タイプ、樹脂モールドラジアルタイプ、テープタイ プ等の形式で実施することもできる。 図2 はケース型ラ ジアルタイプを示し、並行リード導体1、1の先端部間 にヒューズエレメント2を溶接により接合し、ヒューズ 10 【実施例】 (実施例1) 関1の筒型ケースタイプにおい エレメント2にフラックス3を塗布し、このフラックス 塗布ヒューズエレメントを一端開口の絶縁ケース4. 例 えばセラミックスケースで包囲し、この絶縁ケース4の 開□をエポキシ樹脂等の封止材5で封止してある。 【0018】図3は基板タイプを示し、絶縁基板4、例 えばセラミックス基板上に一対の膜電極1、1を導電べ -スト(例えば銀ペースト)の印刷焼付けにより形成 し、各電極1にリード導体11を溶接等により接続し、 電極1、1間にヒューズエレメント2を溶接により接合 し、ヒューズエレメント2にフラックス3を塗布し、こ 20 セトアミド15重量%、残部天然ロジンの組成物を使用 のフラックス塗布ヒューズエレメントを封止材4例えば エポキシ樹脂で封止してある。

【0019】図4は樹脂モールドラジアルタイプを示 し、並行リード導体1、1の先端部間にヒューズエレメ ント2を溶接により接合し、ヒューズエレメント2にフ ラックス3を塗布し、このフラックス塗布ヒューズエレ メントを樹脂液ディッピングにより樹脂モールド5して ある。

【0020】図5はテープタイプを示し、樹脂ベースフ ィルム41に一対の帯条リード導体1、1を接着剤や融 30 【0026】

着により固着し、これらの帯条リード導体先端部間にヒ ューズエレメント2を溶接により接合し、ヒューズエレ*

*メント2にフラックス3を塗布し、このフラックス塗布 ヒューズエレメントを樹脂カバーフィルム42の周辺部 の接着または融着により封止してある。

【0021】また、通電式発熱体付きヒューズ、例え ば、基板タイプの合金型ヒューズの絶縁基板に抵抗体 (膜抵抗)を付設し、機器の異常時、抵抗体を通電発熱 させ、その発生熱で低融点可溶合金片を溶断させる抵抗 付きの基板型ヒューズの形式で実施することもできる。 [0022]

て、リード線(銅線)の線径をφ0.6mmとし、セラ ミックス絶縁筒の内径をφ1.5mm、同外径をφ2. 5 mm、同長さを9.0 mmとし、封止樹脂にはエポキ シ樹脂を用いた。低融点可溶合金片には、線径 00.6 mm、組成Sn43重量%, In46.5重量%, Pb 10.5重量%を使用し、フラックスには、水酸基を有 するカルボン酸としてDL-リンゴ酸0.6重量%。活 性剤としてのジエチルアミン塩化水素酸塩、ワックスと してのパラフィン10重量%、軟化点降下剤としてのア Ltc.

【00231 (実施例2~5) フラックスとして、表1 (配合量の単位は、重量%) に示す組成のものを使用し た以外、実施例1に同じとした。

【0024】 〔比較例1〕 フラックスにカルボン酸を配 合しないものを使用した以外、実施例に同じとした。

【0025】 [比較例2] カルボン酸として、水酸基を 有しないアジビン酸を使用した以外、実施例に同じとし

【表1】

		表1			
	実施例 1	実施例2	実施例3	実施例4	実施例5
天然ロジン	残部	残部	残部	残部	残部
アセトアミド	15	15	15	15	15
パラフィン	10	10	10	10	10
ジエチルアミンHC 1	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
DL-リンゴ酸	0.6	-	-	0.3	-
L-リンゴ酸	-	0.6	-	-	-
グリコール酸	-	-	0.6	0.3	-
ベンジル酸	-	-	-	-	0.6
アジピン酸	-	-	-	-	_
初期作動温度(℃)	126.0	126.0	126.0	126.0	126.0
加熱後作動温度(℃)	126.3	126.3	126.5	126.4	126.7
	比較例1	比較例2			
天然ロジン	残部	残部			
アセトアミド	1.5	1.5			

10

10

0.6

126.0

127.8

ジエチルアミンHcl 0.5 アジビン酸 -初期作動温度(*C) 126.0

加熱後作動温度(°C) 128.2

【0027】これらの実施例品並びに比較例品につき (各試料数40箇)、オーブン加熱の前後のものに対し 作動温度を測定したところ(オイルバスに浸漬し、0. 05アンペアの通電下、オイルを1°C/分の速度で昇温 して温度ヒューズの電流遮断時のオイル温度を作動温度 とし、その作動温度を測定する)、オーブン加熱前で は、実施例品及び比較例品ともに126℃であった。し かし、105°Cのオーブンで5000時間加熱したのち での作動温度の測定結果は、表1に示す通りであり、比 較例は実施例に対し、1.5~ほぼ2.0℃も高く、顕 著な作動性の差が認められた。比較例2では、フラック スにカルボン酸(アジビン酸)を配合しているが、水酸 基を有していないために、ロジンを脂肪酸とするフラッ クス阻害性金属石けんの生成があると推定される。ま た、実施例として示されたカルボン酸は、すべて同一炭 素原子に水酸基とカルボキシル基を有するものであり、 カルボキシル基中の炭素以外の炭素数が3以下である実 施例1~4は、上記炭素数3を越える実施例5と比較し て優れており、中でもリンゴ酸の優位性が確認された。 [0028]

【発明の効果】本発明に係るフラックス付きヒューズは、ブラックスにロジンを使用した従来の合金型温度ヒューズでは、負荷電流による低融点可溶合金片の平常時*

* 加熱時化低級点可溶合金片とフラックスとの反応により フラックス作用を流退させる金属石けん、すなわちフラ ックス限単性金属石けんの生成があることを削寒し、水 酸基を有するカルボン酸の配合によりフラックス阻害性 金属石けんの生成を排除しつつフラックス順広性金属石 10 けんを生成させるようにしたから、温度とューズ作動時 でのフラックスの溶酸合金の酸化防止、溶酸合金の濡れ 性促進を満足に行わせ得て優れた作動性を保証できる。 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る合金型温度ヒューズの実施例を示す図面である。

【図2】本発明に係る合金型温度ヒューズの上記とは別の実施例を示す図面である。

【図3】本発明に係る合金型温度ヒューズの上記とは別の実施例を示す図面である。
 【図4】本発明に係る合金型温度ヒューズの上記とは別

の実施例を示す図面である。 【図5】本発明に係る合金型温度ヒューズの上記とは別 の実施例を示す図面である。

【符号の説明】 2 低融点可溶合金片

フラックス

[図1]

3

[図2]





